This Page Is Inserted by IFW Operations and is not a part of the Official Record

BEST AVAILABLE IMAGES

Defective images within this document are accurate representations of the original documents submitted by the applicant.

Defects in the images may include (but are not limited to):

- BLACK BORDERS
- TEXT CUT OFF AT TOP, BOTTOM OR SIDES
- FADED TEXT
- ILLEGIBLE TEXT
- SKEWED/SLANTED IMAGES
- COLORED PHOTOS
- BLACK OR VERY BLACK AND WHITE DARK PHOTOS
- GRAY SCALE DOCUMENTS

IMAGES ARE BEST AVAILABLE COPY.

As rescanning documents will not correct images, please do not report the images to the Image Problem Mailbox.

CLIPPEDIMAGE= JP404192446A

PAT-NO: JP404192446A

DOCUMENT-IDENTIFIER: JP 04192446 A

TITLE: RESIN-SEALED SEMICONDUCTOR DEVICE

PUBN-DATE: July 10, 1992

INVENTOR-INFORMATION:

NAME

NIIOBI, AKIRA

ASSIGNEE-INFORMATION:

NAME

COUNTRY

NIPPONDENSO CO LTD

N/A

APPL-NO: JP02324872

APPL-DATE: November 26, 1990

INT-CL_(IPC): H01L023/29; C08K003/22; C08K003/36; C08L063/00;

H01L023/31

US-CL-CURRENT: 257/787

ABSTRACT:

PURPOSE: To simultaneously attain high heat conductivity with low stress

by

sealing a semiconductor chip with thermosetting resin which is the mixture

alumina and fused silica.

CONSTITUTION: A silicon chip 2 on which a power transistor is formed and

silicon chip 3 on which a control circuit is formed are arranged on a frame 1. The elements of the silicon chips 2 and 3 are electrically connected by a wire

4, and the elements of the silicon chips 2 and 3 are electrically connected with the frame 1 by s wire 5. The silicon chips 2 and 3 are integrally formed by sealing resin 6. The sealing resin 6 is the mixture of alumina and fused

silica, while the base material is constituted of epoxy resin, phenol resin and modified silicone epoxy resin. Thus, stress applied on the semiconductor chip is reduced, and the heat conductivity of the semiconductor chip to the

is reduced, and the heat conductivity of the semiconductor chip to the external part is improved.

COPYRIGHT: (C)1992,JPO&Japio

09/26/2001, EAST Version: 1.02.0008

19日本国特許庁(JP)

① 特許出願公開

@ 公開特許公報(A) 平4-192446

⑤Int. Cl. 5 歳別記号 庁内整理番号 ⑥公開 平成 4 年(1992) 7 月10日 H 01 L 23/29 C 08 K 3/22 NKV 7167-4 J 3/36 NKX 7167-4 J C 08 L 63/00 H 01 L 23/31

6412-4M H 01 L 23/30 R 審査請求 未請求 請求項の数 3 (全6頁)

図発明の名称 樹脂封止型半導体装置

②特 顧 平2-324872

②出 願 平2(1990)11月26日

⑩発明者新帯 死 愛知県刈谷市昭和町1丁目1番地 日本電装株式会社内

⑪出 願 人 日本電装株式会社 愛知県刈谷市昭和町1丁目1番地

個代 理 人 弁理士 恩田 博宜 外1名

明細書

1. 発明の名称

樹脂封止型半導体装置

2. 特許請求の範囲

1. アルミナと溶融シリカとを混合した熱硬化性樹脂で、半導体チップを封止したことを特徴とする樹脂封止型半導体装置。

2. アルミナの体積含有率をxとし、溶融シリカの体積含有率をyとしたとき、

1. 0.6 x + y > 0.57

を満足するように混合したことを特徴とする請求 項1に記載の樹脂封止型半導体装置。

3.アルミナの先端角が90°以上である請求項1に記載の樹脂封止型半導体装置。

3. 発明の詳細な説明

〔産業上の利用分野〕

この発明は、半導体チップを樹脂にて封止した 樹脂封止型半導体装置に関するものである。

〔従来の技術〕

従来、自動車用半導体パッケージを小型化する

には、電気負荷を駆動するパワートランジスタを 形成したシリコンチップと、パワートランジスタ を制御する制御回路を形成したシリコンチップを 樹脂で一体形成する必要がある。この成形樹脂に はパワートランジスタの高出力化に伴い高熱伝導 化と、制御回路形成用のチップサイズ大型化に伴 い低応力化の両方が必要である。

(発明が解決しようとする課題)

しかし、従来の成形樹脂では充塡材として溶融シリカや結晶シリカが用いられているが、高無伝導と低応力を同時に満足せず、応力によるチッカ上の保護膜のクラックや低熱伝導による案子の動作不良等が起こりやすく信頼性が著しく低下する。 又、特開昭 6 3 - 1 8 3 9 1 5 号公報や特開昭 6 2 - 2 4 0 3 1 3 号公報には、充塡材としてアルミナ等を用いて高熱伝導化を行っているが、低応力化は違成されていない。

この発明の目的は、高熱伝導化と低応力化を両立できる樹脂封止型半導体装置を提供することにある。

〔課題を解決するための手段〕

第1の発明は、アルミナと溶融シリカとを混合 した熱硬化性樹脂で、半導体チップを封止した樹 脂封止型半導体装置をその要旨とする。

第2の発明は、第1の発明において、アルミナ の体積含有率をxとし、溶融シリカの体積含有率 をyとしたとき、

1. 0.6 x + y > 0.57

を満足するように混合した樹脂封止型半導体装置 をその要旨とする。

第3の発明は、第1の発明において、アルミナの先端角が90°以上である樹脂封止型半導体装置をその要旨とする。

(作用)

溶融シリカの充塡により熱膨張性向上に伴い半 導体チップに加わる応力が低減されるとともに、 アルミナの充塡により半導体チップと外部との熱 伝導性が向上する。

このとき、アルミナの体積含有率xと溶融シリカの体積含有率yとの関係において、

脂粉末とフィラー粉末(アルミナ粉末とさか成形的末)を混合する。次に、トランスフレーを記憶する。次に、ハウに前述の内にチップ・カウに前述の内に前を合った状態を含かした状態で型内に押外に対した出きのようにして、樹脂封止型半導体装置が完成する。

一般に、充塡材を混合した樹脂にてンチャプを担止した場合、充塡材の物性及び熱性でなか、ないコンチップの熱態張率が3×10つであるとともに樹脂の熱態張率が30×100元が2であるのに対し、溶融シリカのために対し、溶験を表して、機能ないである。とのためにシリカの無影とである。しかし、溶験シリカの無に導ってをはくできる。しかし、溶験シリカの無にはない。

1. 0.6 x + y > 0.57

を満足させると、より好ましいものとなる。

さらに、アルミナとして先端角が90°以上の ものを用いると、型磨耗に対し好ましいものとな ス

(実施例)

以下、この発明を具体化した一実施例を図面に 従って説明する。

第1図に示すように、パーム1上に、パートのでは、からに示すないでは、パーム1上で、2 とででは、パームのでは、カーンがでは、カーンがでは、カーンがでは、カーンがでは、カーンがでは、カーンがでは、カーンができない。 3 は針止樹脂 6 で一体形成 されている。この対止樹脂 6 は、エボシキ樹脂とからなるでは、カーンをでは、エボシキ樹脂とからなる。に対し、アルミナと溶融シリカが混合されている。

この樹脂封止型半導体装置の製造は、まず、樹

3×10⁻³cal /cm℃s(SI単位系では1.4 W/m℃)であり、従来品の充塡材である結晶シリカに比べ熱伝導率が小さいのでシリコンチップ の放熱性を上げることができない。

一方、アルミナ・窒化珪素等の充塡材は、従来品の充塡材である溶融シリカに比べ無膨張率が大きいために低応力化の効果はないが、熱伝導率は高い。しかし、窒化物(窒化珪素等)や酸化マグネシウムは、水蒸気により分解し、樹脂の劣化を早めるため半導体封止には不適当である。ところが、アルミナは水蒸気に対し十分安定であり、半導体封止用材料としては適したものである。

第2図にはアルミナー溶融シリカー樹脂の三成分系の組成(三角座標系の一部拡大図)と熱伝導率の関係を示す。同図から分かるように、熱伝導率は、アルミナ含有率が増加するに伴い単調に大きくなる。これは、熱伝導率は充塡材の熱伝導率のみで決まるためである。

第3図にはアルミナー溶融シリカー樹脂の三成 分系の組成(三角座標系)と、チップに加わる応 力値との関係を示す。同図から分かるように、等応力線は単調ではない。これは、応力値は封止樹脂の熱膨張率と弾性率との積にほぼ相関し、その熱膨張率は充塡材の含有率増加に伴い減少し、逆に弾性率は充塡材の含有率増加に伴い増加するためである。

そして、シリコンチップに加わる応力値に関するシミュレーションの結果、アルミナー溶融シリカ系の場合、樹脂 4 5 容量%以上の領域では、充塡材の増加により応力が増加し、それ以下の領域では応力が減少するという独自の挙動が見出された。

つまり、アルミナの体積含有率をx、溶融シリカの体積含有率をyとすると、

1.06x+y>0.57 の領域では応力の減少効果が著しい。

これは、アルミナの弾性率が溶融シリカの弾性 率より 5 倍以上大きいため、アルミナリッチの領 域では、アルミナの含有率増加に伴う封止樹脂の 弾性率の増加割合が熱膨張率の減少割合より大き

P3 (第3図に示す)での溶融シリカとアルミナの充塡率を採用すればよい。

又、先端角が90°以上のアルミナを用いれば、混合機の攪拌部材の摩耗を低減できる。即ち、樹脂の製造工程において樹脂粉末とフィラー粉末(アルミナ粉末と溶融シリカ粉末)を混合する際に混合機の攪拌部材(プロペラ)の摩耗が発生するが、それを低減することができる。

くなるため、全体としてチップに加わる応力が増 加するためである。

そして、例えば、設計段階において、熱伝導率が60×10⁻¹ cal/cm℃s となるように封止樹脂の溶融シリカとアルミナの充塡率を決定したい場合には、第2図の特性線しょ。に沿った組成を決定すればよい。この際、点P1よりもアルミナの比率の少ない領域が1.06×+y>0.57となり、この領域内では熱膨張率を所定値以下に抑えチップに加わる応力を低減できる。

又、設計段階において、例えば、チップ応力値が3.00kg/mm²となるように封止樹脂の溶融シリカとアルミナの充塡率を決定したい場合には、第3図の特性線L_{2.00}に沿った組成を決定すればよい。

さらに、設計段階において、熱伝導率が 60×10^{-4} cal/cm \mathbb{C} s で、かつチップ応力値が30 0 kg/mm² となるように封止樹脂の溶融シリカとアルミナの充塡率を決定したい場合には、前記第 2 図の特性線 100 の交点

尚、第6図での型摩耗性の測定条件は、材質S S 4 5 C の金型の樹脂注入口の摩耗量を重量変化 で測定した。

表一!には、実施例及び比較例における樹脂封 止型半導体装置の組成、物性、信頼性の側足成範 を示す。アルミナと溶融シリカを上記の組成範囲 内で混合した実施例①。②ではかが近れれて、 事事的のかではいれば、 のクラックや素子の動作不良がではないないでは、 のクラックや素子の動作不良ができる。 類性を大幅に向上させることができる。 実施例は比較例に比べ、高熱伝導化と低応力化を 両立できる。

<以下、余白>

表 -

表 ⁻ 1					
		実施例		比較例	
		①	2	0	2
組成(重量部)	エポキシ樹脂	42	42	42	42
	フェノール樹脂	31	31	31	31
	シリコーン変性 エポキシ樹脂	1 6	16	16	16
	′溶融シリカー	100	200	0 -	500
	アルミナ	400	400	. 0	. 0
	結晶シリカ	0	0	500	. 0
物性	曲げ弾性率 E (kg/m m [®])	1400	1510	1550	1680
	膨張係数α (×10 / ℃)	1.6	1, 3	2. 1	1, 1
	熱伝導率λ (× 1 0 ⁻⁴ cal/cm ℃s)	59	54	52	16
	熱応力値 (kg/mm²)	2. 24	1.96	3. 26	1. 85
信頼性	耐熱衝撃性 (-40℃→160℃、◆)	100	1000	50	1000
	チップ部熱抵抗 (℃/W)	3. 5	4	4	10

融シリカの体積含有率yとの関係において、

1.306x+y>0.57

を満足させると、より好ましいものとなる。さらに、アルミナとして先端角が90°以上のものを用いると、型磨耗に対し好ましいものとなる。

尚、この発明は上記実施例に限定されるものではなく、例えば、第7図に示すように、パワー素子と制御回路を1チップ化したシリコンチップ7を用いてもよい。このようにすると、1チップ化によるチップの大型化にも封止樹脂で対処できる。 【発明の効果】

、以上詳述したようにこの発明によれば、高熱伝導化と低応力化を両立できる優れた効果を発揮する。

4. 図面の簡単な説明

第1図は実施例の樹脂封止型半導体装置の断面 図、第2図はアルミナー溶融シリカー樹脂の三成 分系の組成と熱伝導率の関係を示す図、第3図は アルミナー溶融シリカー樹脂の三成分系の組成と チップに加わる応力値の関係を示す図、第4図は 尚、妻-2には妻-1の測定の際の手法・条件 を示す。

表 - 2

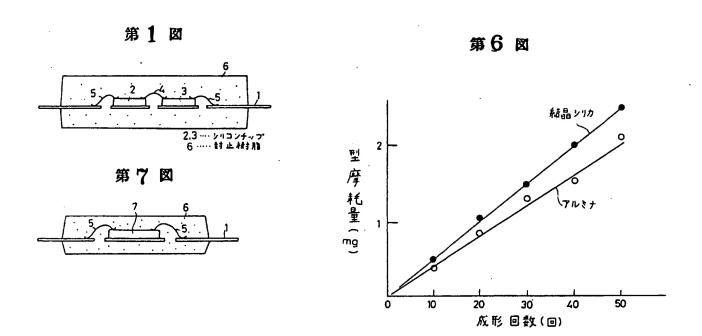
項目	手法・条件等
曲げ弾性率	J 1 S - K - 6 9 1 1 による
膨張係数	熱膨張計による 測定温度60℃~150℃
熱伝導率	熱プローブ法による
耐熱衝擊性	製品を-40℃と160℃の気相冷 熱サイクルにかけ、5ッで表面の保 護膜にクラックが入り、電気特性が 変動するまでのサイクル数を測定
チップ部熱抵抗	製品において、パワートランジスタ を発熱させ、チップ面とパッケージ 表面の温度差を測定

このように本実施例では、アルミナと溶験シリカとを混合した無硬化性樹脂で、シリカの充実を動きって、溶験シリカの充実にはない、アルミナの方に加加した。より無能強性を向上させてシリカのできるとともに、アルミナの上できる。このとき、アルミナの体積含有率xとなる。このとき、アルミナの体積含有率をとなる。このとき、アルミナの体積含有率をといる。このとき、アルミナの体積含有率をといる。

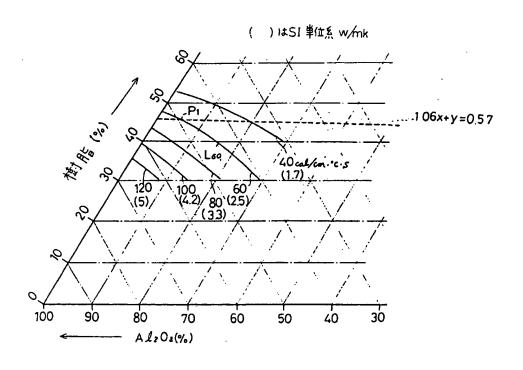
アルミナの先端角と頻度との関係を示す図、第5 図は結晶シリカの先端角と頻度との関係を示す図、 第6図は成形回数と型摩耗量との関係を示す図、 第7図は別例の樹脂封止型半導体装置の断面図で ある。

2 はシリコンチップ、3 はシリコンチップ、6 は封止樹脂。

特許出願人 日本電装 株式会社 代 理 人 弁理士 恩田 博宣(ほか1名)



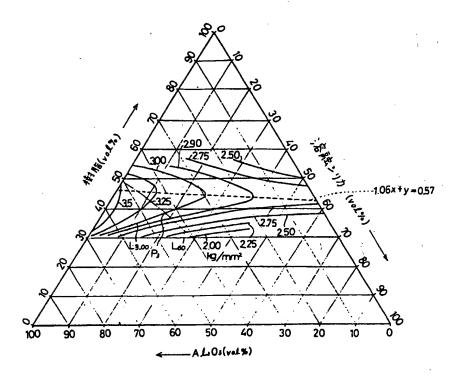
第2図



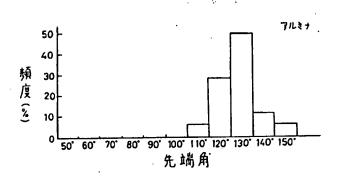
-255-

09/26/2001, EAST Version: 1.02.0008

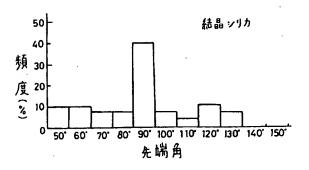




第4 図



第5 図



-256-

09/26/2001, EAST Version: 1.02.0008